(19)日本国物許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開發号

特開2001-23637

(P2001-23637A)

(43)公開日 平成13年1月26日(2001.1.26)

| | | テーマコード(参考) |
|---------------------|---------------------|---|
| | HOIM 4/58 | 4G046 |
| 101 | CO1B 31/04 | 101B 4H058 |
| | C10C 3/02 | E 5H003 |
| | HOIM 4/02 | D 5H014 |
| | 每查請求 未請求 | * |
| 特顧平Ⅰ1−190910 | (71)出顧人 000007 | 2118 |
| | 住友金 | 属工業株式会社 |
| 平成11年7月5日(1999.7.5) | 大阪病 | 大阪市中央区北浜4丁目5春33号 |
| | (71) 出顧人 000007 | 2185 |
| | 、ソニー | -株式会社 |
| | 警束京 | 品川区北品川6丁目7無35号 |
| | (72) 発明者 個木 | 孝 典 |
| | 東京省 | 哈東区地之端1丁目2番18号 住友 |
| | 金属工 | 業株式会社電子部局事業部内 |
| | (74)代建人 10008. | 1352 |
| | 弁理 士 | : 広張 珍一 |
| | 特顧平11-190910 | C10C 3/02 H01M 4/02 特額平11-190910 (71)出庭人 000007 住友金 大阪杯 (71)出庭人 000007 ソニー 東京書 (72)発明者 日本 原宗書 金属工 (74)代理人 10008 |

(54) 【発明の名称】 リチウムイオン二次電池負権用規約粉末およびその製造方法

(57)【要約】

【課題】 メソフェーズを原料として、比表面債が小さく、富密度が1.35 q/cm/以上と充填性に優れた、放電容置と充放電効率に優れたリチウムイオン二次電池負極を作製できる黒鉛粉末を得る。

【解決手段】 平均粒径26~40μmのバルクメソフェーズ紛を炭化および黒鉛化して得た黒鉛粉末75~98重置% と、平均粒径10μm以下のメソフェーズ小球体を炭化および黒鉛化して得た黒鉛粉末2~25重量%とを、炭化後または黒鉛化後に混合してなる黒鉛粉末。

(2)

【特許請求の範囲】

【請求項1】 バルクメソフェーズから得た黒鉛粉末と メソフェーズ小球体から得た黒鉛粉末との混合粉末から なり、膏密度が1.35 q/cm/以上であることを特徴とす る。リチウムイオン二次電池負極用黒鉛粉末。

【請求項2】 平均粒径26~40μ mのバルクメソフェー ズ紛を炭化ねよび黒鉛化して得た黒鉛粉末75~98重置% と、平均粒径10μm以下のメソフェーズ小球体を炭化お よび黒鉛化して得た黒鉛粉末2~25重量%、との混合粉 末からなり、混合が炭化後または黒鉛化後に行われたこ とを特徴とする。リチウムイオン二次電池負極用黒鉛粉

【請求項3】 平均粒径20~40μ mのバルクメソフェー ズ紛と平均粒径10μ m以下のメソフェーズ小球体を肌々 に炭化し、バルクメソフェーズ粉の炭化物75~98重量% とメソフェーズ小球体の炭化物2~25重置%とを混合。 し、混合物を黒鉛化することからなる、リチウムイオン 二次電池負極用黒鉛粉末の製造方法。

【請求項4】 平均粒径20~40μ mのバルクメソフェー ズ紛と平均粒径10μ m以下のメソフェーズ小球体を別々 に炭化および黒鉛化し、バルクメソフェーズ粉の黒鉛化 物75~98重置%とメソフェーズ小球体の黒鉛化物2~25 重量%とを混合することからなる、リチウムイオン二次 電池負極用黒鉛粉末の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、非水系二次電池で あるリチウムイオン二次電池の負極と、その作製に用い る黒鉛粉末とに関する。本発明により、充填密度が高い 黒鉛粉末が得られ、従って容積が決まっているリチウム イオン二次電池の負極に用いた時に高い放電容量を示す 負極を作製することが可能となる。

[0002]

【従来の技術】リチウムイオン二次電池は、正極にリチ ウム化合物(例)リチウムとNiやCo等の遷移金属との復 合酸化物)など、負極にリチウムイオンを可逆的に吸蔵 ・放出できる炭素材料、電解質にリチウム化合物を有機 溶媒に溶解させた溶液を用いた、非水系二次電池であ

【0003】負極にリチウム金属またはリチウム合金を 用いたリチウム二次電池は、電池容量は非常に高くなる ものの、充電時のリチウムのデンドライト状態での折出 や微粉化のためにサイクル寿命および安全性に問題を生 ずる。これに対し、負極を炭素材料から構成したリチウ ムイオン二次電池では、電池内でリチウムが鴬にイオン の形で存在し、金属として新出することが避けられるた め、リチウム二次電池の上記問題点が解決できる。

【0004】リチウムイオン二次電池は、安全性が高く サイクル寿命が長い上、作動電圧とエネルギー密度が高

電解液に比べて耐漏液性に優れている。といった特長が あり、小型二次電池として急速に普及しているのは周知 の通りである。さらに、電気自動車のバッテリー等の大 型電池としての利用についても研究が進んでいる。

【0005】リチウムイオン二次電池の負極に用いる炭 素材料には、結晶質の黒鉛、黒鉛の前駆体である易黒鉛 化性炭素 (ソフトカーボン) 、高温処理しても黒鉛に成 ちない難黒鉛化性炭素 (ハードカーボン) がある。ビッ チや樹脂等の有機物を、不活性雰囲気中1000°C程度にて 揮発分がなくなるまで熱処理することで、ソフトカーボ ンやハードカーボンが得られるが、特にハードカーボン は結晶性が低く非晶質な構造を持つ材料である。一方、 黒鉛はソフトカーボンを2500℃程度以上の温度で熱処理 することにより得られる。いずれの場合も、粉末化した 材料を通常は少量の結着剤(通常は有機樹脂)を用いて 成形し、集電体となる電極基板に圧着させることにより 電極 (負極) が形成される。

【0006】黒鉛からなる負極では、充電時には、層状 **機造を持つ黒鉛結晶の層間に電解液からリチウムイオン** 20 が吸蔵 (インターカレート) され、放電時にはその電解 液への放出 (デインターカレート) が起こる。層間に吸 蔵されうるリチウムイオンの置は最大でGLiに相当する 置であり、その場合の容量は372 mAh/q となる。従っ て、この容量が理論的な最大容置となる。

【①①①7】一方、より結晶性の低い炭素材を負極に用 いると、容置は大きく変化し、場合によっては黒鉛系負 極村斜の理論最大容置 (372 mAh/q)を超える容量が得ら れることも報告されている。炭素材は結晶が発達してい ないため、層間へのリチウムイオンの吸蔵に加えて、層 間以外に結晶の格子欠陥等の部分にもリチウムイオンが 吸蔵されるためではないかと考えられる。しかし、炭素 材は黒鉛より密度が低いため、たとえ黒鉛より容量が高 くても、単位体積当たりで比べた容量は低くなり、体積 が挟まっている電池用途では不利となる。以上より、黒 鉛の方がリチウムイオン二次電池の負極材料として有利 であると考えられる。

【①①08】黒鉛を負極とするリチウムイオン二次電池 では、一般に負極の黒鉛化度(即ち、黒鉛結晶化度)が 高いほどロイオン格納置が増大し、負極材料の放電容置 が増大する。放電容量の高い負極を作製しうる黒鉛粉末 として、タールやピッチの加熱過程で生ずる光学異方性 の球形粒子であるメソフェーズ小球体を炭化および黒鉛 化して得た黒鉛粉末がある (例、特開平4-115458号、 特開平5-234584号各公報を参照)。

【①①09】特開平8-180864号公報には、メソフェー ズ小球体の鳥鉛粉末のみを用いて負極を作製すると、粒 子間が点接触になって負極の電子伝導性が低下し、電池 の内部短絡や寿命低下の原因となるのを防ぐため、メソ フェーズ小球体の黒鉛粉末に鱗片状の天然黒鉛粉末を混 い。短時間で充電が可能、非水系電解液のためアルカリー50 合した複合黒鉛粉末を用いて負極を作製することが関示 されている。

【0010】また、メソフェーズ小球体をさらに熱処理 すると生成するバルクメソフェーズを炭化および黒鉛化 して得られる黒鉛粉末も、リチウムイオン二次電池の負 極材料として使用できる(例、特関平7-223808号公報 参照)。

3

[0011]

【発明が解決しようとする課題】リチウムイオン二次電 他の負極の放電容置は、通常はmAh/q . 即ち、単位重量 当たりの容置として表示される。しかし、容積が決まっ ているリチウムイオン二次電池では、容積当たりの放電 容量が問題となる。つまり、黒鉛粉末の充填性が高いほ と、同容論の負極中の黒鉛粉末の置が多くなり、それだ け放電容量が増大することになる。従って、充填性の高 い黒鉛粉末がリチウムイオン二次電池の負極材料として 有利である。

【0012】メソフェーズ小球体の黒鉛粉末は、一般に 球形であるので充填性が良好であるとされてきた。しか し、本発明者らがメソフェーズ小球体の黒鉛粉末の充填 性の指標としてその嵩密度を測定したところ、嵩密度が 20 それほど高くならず、充填性が良好ではないことが判明 した。

【0013】さらに、メソフェーズ小球体の黒鉛粉末 は、一般に平均粒径が10mm程度と微細であり、その比。 表面積が大きい。黒鉛粉末の比表面積が大きいと、電解 液との反応性が高まり、負極の充放電効率やサイクル寿 命が低下する。また、メソフェーズ小球体は、まだ多く の揮発分を含有している状態のため、炭化中に融着す る。この融着を選けるために、炭化前に予め酸化性雰囲 気中で熱処理して、その表層を酸化させるのが普通であ る。この酸化が黒鉛化時の結晶化を阻害するため、黒鉛 粉末の放電容量が十分に高くならない。従って、メソフ ェーズ小球体の黒鉛粉末は、充放電効率と放電容量のい ずれの面でも問題がある。

【①①14】本発明の課題は、充鎮性が高く、放電容置 と充放電効率のいずれも良好な負極を作製することがで きる黒鉛粉末を提供することである。

[0015]

【課題を解決するための手段】前述したように、メソフ 容量と充放電効率のいずれもそれほど高くならない。こ の点を踏まえて検討した結果、少量のメソフェーズ小球 体の巣鉛粉末に、これより平均粒径の大きい多量のバル クメソフェーズの黒鉛粉末を複合すると、充壌性が非常 によい黒鉛粉末が得られ、放電容量と比表面積も良好と なることが判明した。

【0016】ととに、本発明は、バルクメソフェーズか **ら得た黒鉛粉末とメソフェーズ小球体から得た黒鉛粉末** との混合粉末からなり、嵩密度が1,35 q/cm/以上である

粉末である。

【0017】との黒鉛粉末は、平均粒径20~40μmのバ ルクメソフェース粉と平均粒径10μm以下のメソフェー ズ小球体を削々に炭化し、バルクメソフェーズ紛の炭化 物25~98重置%とメソフェーズ小球体の炭化物2~25重 置%とを混合し、混合物を黒鉛化することからなる方法 により製造することができる。

【0018】上記の黒鉛粉末は、平均粒径20~40μmの バルクメソフェーズ粉と平均粒径10μ m以下のメソフェ ーズ小球体を別々に炭化および黒鉛化し、バルクメソフ ェース粉の黒鉛化物75~98重置%とメソフェーズ小球体 の黒鉛化物2~25重量%とを混合することからなる方法 によっても製造することができる。

【① 0 1 9 】別の側面からは、本発明は、平均粒径20~ 40μmのバルクメソフェース粉を炭化および黒鉛化して 得た黒鉛粉末75~98重置%と、平均粒径10 m以下のメ ソフェーズ小球体を炭化および黒鉛化して得た黒鉛粉末 2~25重量%、との混合粉末からなり、混合が炭化後ま たは黒鉛化後に行われたことを特徴とする、リチウムイ オン二次電池負極用黒鉛粉末である。

[0020]

【発明の実施の形態】本発明に係るリチウムイオン二次 電池負極用黒鉛粉末は、バルクメソフェーズから得た黒 鉛粉末とメソフェーズ小球体から得た黒鉛粉末との混合 粉末からなり嵩密度が1.35 q/cm/以上である。

【0021】メソフェーズは、タールおよび/またはピ ッチを熱処理することにより得られる。タールやピッチ を加熱しながら偏光顕微鏡で観察すると、温度が400℃ 以上になると滋相中に光学異方性の球形粒子が現れる。 30 この粒子がメソフェーズ小球体である。加熱を続ける と、メソフェーズ小球体の量が増加し、ついにはそれら が合体して光学異方性のマトリックスが生じ、最終的に は全体が光学異方性となる。この光学異方性のマトリッ クス材料または全体的に光学異方性となった材料がバル クメソフェーズである。

【0022】本発明では、このメソフェーズ小球体とバ ルクメソフェーズの両方を、黒鉛粉末の原料として使用 する。なお、メソフェーズの原料であるタールやピッチ はいずれも石炭系と石油系のものがあり、どちらも本発 ェーズ小球体の黒鉛粉末だけでは、充填性が低く、放電 40 明に使用できるが、芳香族成分に富む石炭系のものが好 ましい。タールやピッチは、樹脂に比べて著しく安価で ある上、樹脂より易黒鉛化性であるので、黒鉛化用途に 適している。

【0023】メソフェーズは、原料のタールおよび/ま たはビッチを一般に 400~600 ℃の温度範囲で、好まし くは減圧下または不活性ガス流通条件下で熱処理するこ とにより得られ、熱処理温度、熱処理時間、雰囲気とい った処理条件により、生成物をメソフェーズ小球体また はバルクメソフェーズにすることができる。 メソフェー ことを特徴とする、リチウムイオン二次電池負額用黒鉛 50 ズ小球体の平均粒径もこの処理条件により制御できる。

特開2001-23637

5

【1024】とのメソフェーズ化の熱処理前に、出発物質のタールおよび/またはビッチをニトロ化剤の存在下で加熱することにより予備処理してもよい。この予備処理により、原料分子の芳香環にニトロ基の脱離を伴う)して原料が二量体化、さらたは多置体化する。即ち、原料が重縮合を受けて高分子量化する。その結果、メソフェーズ化と次の炭化における揮発分の量が減少し、最終的に得られる黒鉛粉末の歩留りが増大する。このニトロ化処理は、特にバルクメソフェーズの生成に適している。

【0025】ニトロ化剤は、メソフェーズ化の熱処理中に添加することも考えられるが、そうすると熱処理で生成したメソフェーズの組織(偏光顕微鏡で観察される模様)が変化することがある上、上記の高分子量化による収墨増大の効果はほとんど得られなくなる。従って、ニトロ化剤による処理はメソフェーズ化熱処理の前に予備処理として行うことが好ましい。

【① 0 2 6】との予備処理に用いるニトロ化剤の例としては、これらに限られないが、硝酸、硝酸アンモニウム、硝酸アセチル、ニトロベンゼン、ニトロトルエン、ニトロナフタレンなどが挙げられる。ニトロ化剤の添加置は、一般に出発原料(タールおよび/またはビッチ)の 0.1~15重量%の範囲である。ニトロ化剤の存在下での加熱は、300 で以上、400 で未満の温度で行うことができる。加熱はメソフェーズ化と同様の減圧条件下または不活性ガス流道下で行うことが好ましい。なお、導入されたニトロ基あるいは窒素分は、最終的に黒鉛化すると完全に除去される。

【①①27】メソフェーズ化熱処理の生成物がメソフェーズ小球体である場合、メソフェーズ小球体を溶媒抽出等の適当な分離方法を利用して熱処理生成物から分離する。所望により、メソフェーズ小球体を酸化性雰囲気中で熱処理して表面を酸化させて不融化してもよい。それにより、次の炭化時の粒子の融着を選けることができる。このような表面酸化された平均粒径の異なるメソフェーズ小球体がいろいろ市販されているので、それを利用してもよい。

ソフェーズである場合、バルクメソフェーズを取り出し、 粉砕してバルクメソフェーズ粉にする。バルクメソフェーズは溶媒抽出等による分離が不要であるので、メソフェーズ小球体より低コストで得ることができる。 【0029】バルクメソフェーズの粉砕は、適当な粉砕機を用いて行えばよい。例えば、ハンマーミル、ボールミル、ロッドミルなどの衝撃または衝撃/摩砕が主に作用する粉砕機、或いはディスククラッシャー等の興断が主に作用する粉砕機が使用できる。2種以上の粉砕機を

【0028】メソフェーズ化熱処理の生成物がバルクメ

【0030】バルクメソフェーズ粉についても、メソフ 50 ーズ小球体に固有の球形形状が失われ、充填性に悪影響

併用してもよい。

ェーズ小球体と同様に、炭化時の粒子の融着防止のために表面酸化することが、例えば、特開平7-223808号公報に提案されている。しかし、前述したように、表面酸化は黒鉛化を阻害し、放電容置に悪影響がある。原料として少ししか使用しないメソフェーズ小球体についてはその影響はあまりないので表面酸化しても構わないが、原料の大半を占めるバルクメソフェーズ粉をこのように表面酸化すると、得られた黒鉛粉末の結晶化度が低下し、放電容置も低下する。従って、バルクメソフェーズ10粉は表面酸化処理しないことが好ましい。

【0031】充填性に優れた黒鉛粉末を得るため、本発明では、バルクメソフェーズ粉の平均粒径を20~40μmとし、メソフェーズ小球体の平均粒径10μm以下とする。炭化および黒鉛化中に平均粒径はいくらか変動するものの、大きな変動はない。従って、平均粒径20~40μmバルクメソフェーズ粉から得られた不規則形状のより大きい黒鉛粉末と、平均粒径10μm以下のメソフェーズ小球体から得られた球形のより小さい黒鉛粉末とが共存した黒鉛粉末が得られ、後者の小粒径で球形の黒鉛粉末が前者の大粒径の不規則形状の黒鉛粉末の隙間にうまく充填されるため、充填性が高くなると考えられる。バルクメソフェーズ紛の平均粒径がこの範囲より大きくても、黒鉛粉末の充填性は低下する。

【0032】また、上記2種類のメソフェーズは、バル クメソフェーズ紛から得た単鉛粉末75~98重置%。好き しくは85~95重量%に対して、メソフェーズ小球体から 得た黒鉛粉末2~25重置%、好ましくは5~15重量%と いろ配合割合で使用される。即ち、原料メソフェーズは 低コストのバルクメソフェーズが主体となるので、原料 30 コストは比較的安価である。両者の配合割合がこの範囲 外になると、前途した不規則形状の大粒子の隙間に球形 の小粒子を充填する場合の充填バランスがくずれ、どち ちかの黒鉛粉末が過剰になるため、充填性が低下し、放 弯容量が低くなる。また、メソフェーズ小球体の単鉛粉 末が25重置%より多くなると、メソフェーズ小球体は比 表面積が大きいため、充放電効率も低下するようにな る。バルクメソフェーズの黒鉛粉末が多すぎる場合に は、比表面論は小さいので充放電効率は高いが、充填性 がよくないので放電容量は十分に高くならない。

6 【0033】メソフェーズ小球体とバルクメソフェーズ 粉を、複合せずに、別々に炭化する。メソフェーズ小球 体とバルクメソフェーズ粉は、上記のように平均粒径が 大きく異なるので、炭化(海発分をほぼ完全に除去する 熱処理)に要する時間が異なり、別々に炭化する方が効 率的である。さらに、メソフェーズ小球体とバルクメソ フェーズを複合してから炭化すると、バルクメソフェー ズ粉とメソフェーズ小球体が融着することが多く、炭化 後に粉砕が必要となる。炭化後に粉砕すると、メソフェ ーズ小球体の炭化物も一緒に粉砕されるため、メソフェ (5)

特闘2001-23637

が出る。

【0034】炭化は一般に非酸化性雰囲気中、 700~11 60°C. 好ましくは 800~1000°Cの温度で行われる。炭化 雰囲気は、不活性ガス (例) 窒素、アルゴン等の希ガ ス) または還元性ガス (例、水素と不活性ガスの混合ガ ス) とすることができる。炭素の酸化は黒鉛化後の結晶 化度の低下や比表面積の増大の原因となるため、雰囲気 中の酸素、水蒸気、二酸化炭素等の酸化性ガスの濃度は 極力低くすることが好ましい。炭化時間は、炭素以外の 寓は1~50時間の範囲である。この炭化時には、揮発分 からガスが発生するので、ガス排出手段を備えた加熱炉 で熱処理することが好ましい。加熱炉として通常は電気 炉が使用される。

【①035】炭化中に粒子の融着が超こった場合には、 得られた炭化物を粉砕する。メソフェーズ小球体の炭化 物を紛砕すると、その球形の形状が壊れるので、メソフ ェーズ小球体化は、例えば流動状態で炭化するか。 取い はメソフェーズ小球体を予め表面酸化することにより、 融着させないように炭化することが好ましい。バルクメ ソフェーズの炭化物については、炭化中に融着した場合 に、炭化後に紛砕してもよい。その場合には、紛砕後の 平均粒径がメソフェーズ紛と同様に26~40μmの範囲内 となるようにする。粉砕は、バルクメソフェーズの粉砕 と同様に行えばよい。

【0036】メソフェーズ小球体の炭化物とバルクメソ フェーズ粉の炭化物を、混合してから一緒に、または混 合せずに則々に、黒鉛化する。則々に黒鉛化した場合に は、メソフェーズ小球体の黒鉛化物とバルクメソフェー ズ紛の黒鉛化物を混合する。黒鉛化は、炭化物を黒鉛の 30 層状結晶構造に結晶化させる熱処理であり、熱処理時間 は平均粒径にあまり依存しないことと、炭化物は融着性 がなく黒鉛化中の融着はほとんど起きないので、混合し てから一緒に黒鉛化する方が効率である。また、黒鉛化 後に混合すると、この混合操作により微粒子が発生し、 比表面論が増大する上、充填性もやや低下する傾向があ る。従って、混合は黒鉛化前に行う、即ち、上記2種類 の炭化物を混合してから黒鉛化することが好ましい。

【0037】黒鉛化は、高周波加熱炉や炭素の直接通電 により高温に抵抗加熱するアチソン型抵抗加熱炉で行わ 40 れる。炭素材料を2500°C以上に加熱すると、炭素が結晶 化して黒鉛になる。黒鉛化温度は高いほど結晶化が促進 され望ましいが、あまり温度が高くなりすぎると黒鉛粉 末が昇夢する。好ましい黒鉛化温度は、2800~3200°Cで あり、黒鉛化熱処理時間は 0.1~10時間である。

【① ① 3 8 】 黒鉛化も非酸化性雰囲気中で一般に行われ る。黒鉛化温度では、水素等の還元性ガスや場合によっ ては窒素も炭素と反応する可能性があるため、黒鉛化算 囲気はアルゴン等の希ガスが好ましい。メソフェーズが、 ニトロ化処理されたタールおよび/またはビッチから得 50 にら時間保持して炭化させた。

ちれたものである場合、この黒鉛化中に、ニトロ化剤に より導入された窒素分が完全に除去されるので、ニトロ 化剤の処理による負極材料特性への悪影響はない。

【0039】炭化や黒鉛化の後に、必要により解砕や分 級を適宜行うことができる。上述した方法により、嵩密 度が1.35 g/cm 以上と高い、充填性に優れた黒鉛粉末を 得ることができる。この黒鉛粉末の原料は、表面酸化さ れることが多く比表面荷の大きいメソフェーズ小球体を 少ししか含んでいないので、バルクメソフェーズの黒鉛 元素がほぼ完全に除去されるように設定すればよく、通 10 粉末と同レベルの高い充放電効率を示す。また、この少 置のメソフェーズ小球体の黒鉛粉末の配合により、バル クメソフェーズの黒鉛粉末に比べて充填性が高くなり、 放電容置が向上する。

> 【①①40】本発明に係る黒鉛粉末を用いて、常法に従 って電極を作製し、リチウムイオン二次電池に負極とし て組み込むことができる。一般的な電極の製造方法は、 **黒鉛紛末を少量の適当な結着剤 (例) ポリテトラフルオ** ロエチレン、ポリフッ化ビニリデン。ポリエチレン、ヘ キサフルボロボリプロピレン、ボリビニルアルコール、 20 カルボキシメチルセルロース等)と一緒に湿式または乾 式で成形し、集電体となる電極基板(例、銅箔などの金 属籍)と一体化させる方法である。温式成形の場合は、 スラリーを電極基板上にスクリーン印刷または塗布し、 ロール加圧して圧密化する方法が普通である。乾式成形 の場合はホットプレス等により別に成形してから電極基 板に熱圧者させる方法が採用できる。本発明の方法で製 造された粉末と他の黒鉛粉末とを併用して電極を製造す ることもできる.

[0041]

【実能例】コールタールビッチを減圧蒸図装置に入れ、 ニトロ化剤として5wt%の濃硝酸を添加し、撹拌しなが ら80Torrの減圧下で 350°Cで1時間加熱して、海発分を 除去しながら予備処理を行った。この温度での加熱で は、メソフェーズの生成は起こらなかった。予備処理し たビッチを同じ蒸図装置を用いて80Torrの減圧下で500 ℃に5時間加熱してバルクメソフェーズを生成させた。 このバルクメソフェーズを、冷却後に取り出し、ハンマ ーミルで平均粒径が30mmになるように粉砕して、バル クメソフェーズ紛を得た。比較のために、同じバルクメ ソフェーズから、粉砕条件を変更して、平均粒径が10μ mおよび50μmのバルクメソフェーズ紛も調製した。 【0042】とれらのパルクメソフェーズ粉を、窒素気

渝を流通させた電気炉内で10℃/hrの昇温速度で1990℃ に加熱し、その温度に5時間保持して炭化させた。この 炭化中に粒子が融着したので、炭化物を上と同様に粉砕 し、炭化前と同じ平均粒径にした。

【0043】別に、平均粒径5 u mの市販のメソフェー ズ小球体 (表面酸化処理したもの)を、上記と同じ電気 炉内で10℃/hrの昇温速度で1000℃に加熱し、その温度

特闘2001-23637

10

【0044】バルクメソフェーズの炭化物とメソフェー ズ小球体の炭化物を所定割合で複合し、複合粉末を黒鉛 化炉 (アチソン型抵抗加熱炉) に移し、アルゴン雰囲気 下で50°C/hrの速度で2800°Cに昇温させ、この温度に1 時間保持して黒鉛化した(実施例1.3、比較例2~ 4)。実施例2では、バルクメソフェーズの炭化物とメ ソフェーズ小球体の炭化物を、別々に上と同様に巣鉛化 し、黒鉛化後に所定割合で混合した。

【0045】比較のために、バルクメソフェーズ紛とメ ソフェーズ小球体とを炭化前に混合し、一緒に炭化し た。炭化条件は、上記のバルクメソフェーズ粉の炭化条 件と同じであった。この場合も炭化物は融着していたの で、炭化後に紛砕してから、上記と同様に黒鉛化を行っ た(比較例1)。

【0046】従来例として、上記のバルクメソフェーズ 粉のみ、またはメソフェーズ小球体のみを、上と同様に 炭化および黒鉛化した(従来例1、2)。別の従来例と して、特関平8-180884号公報に従って、メソフェーズ 小球体の黒鉛粉末と鱗片状の天然黒鉛粉末 (平均粒径は バルクメソフェーズ粉と同じく30μm) との複合紛末も 20 台(%) として充放電効率を算出した。これらの結果 用意した(従来例3)。

【① 0.4.7】以上の黒鉛鈖末 100gを 200ccのメスシリ ンダーに入れ、約50mmのストロークで 200回くり返し落 下させた後、嵩密度を測定した。また、これらの黒鉛粉 末の比表面積を、N、置換法によるBET1点測定法に より求めた。さらに、各黒鉛粉末の負極特性を次のよう にして調べた。

*【0048】黒鉛粉末90重量部とポリファ化ビニリデン 粉末10重置部を溶剤のN-メチルピロリドン中で混合 し、ベースト状にした。得られたベースト状の負極材料 を、電極基板の厚さ20mmの銅箔上にドクターブレード を用いて均一厚さに塗布し、乾燥させてlton/cmi の冷 間プレスで圧縮後、真空中120 ℃で乾燥した。ことから 切り出した面積 1 cm の試験片を電極 (負極) として使 用した。

【①①49】負極特性の評価は、対極、参照極に金属リ 10 チウムを用いた3極式定電流充放電試験により行った。 電解液にはエチレンカーボネートとジメチルカーボネー トの体績比1:1 の混合溶媒に 1 M濃度でLiClo, を溶解し た非水溶液を使用した。このセルを、0.3 mA/cm の電流 密度でLi参照極に対して0.0 V まで充電して負極中にLi を格納させた後、同じ電流密度でい参照極に対して1.50 Vまで放電 (Liイオンの放出) を行う充放電サイクルを 10サイクル行い、2~10サイクルの9回の放電容量の平 均値を放電容量とした。また、3サイクル目の充放電に おける充電に要した電気量に対する放電時の電気量の割 を、バルクメソフェーズ紛およびメソフェーズ小球体の 配合割合、混合時期、バルクメソフェーズの平均粒径、 嵩密度、混合後の融着性、黒鉛粉末の比表面積と一緒に 表しに示す。

[0050]

【表1】

| | | T | | | | | | | | |
|-------|---------------|-----------------|----|------|------------------|-----|--------------|--------------|-------|---------|
| 番号 | 混合比學(金量%) | | | | 1017 | | ala obrata | 展验验家 | 放電容易 | 光数電 |
| | バルナ メソフェ・ズ | がカーズ 小学体 | 天然 | 混合時期 | がで、 粒径・ なの | 配合を | 高密度 g/cn' | 比妥葡糖 gi/g | 四人九/女 | 勉率 % |
| 実施例! | 90 | 10 | _ | 炭化後 | 30 | なし | 1. 38 | 2.6 | 823 | 98 |
| 突盛例 2 | 90 | 10 | _ | 黑鉛化液 | 30 | なし | 1. 38 | 3.1 | 814 | 96 |
| 夹绳例 3 | 95 | 5 | _ | 炭化铁 | 3:0 | なし | 1, 35 | 3.9 | 317 | 96 |
| 比較例 [| 90 | 10 | | 炭化前* | 80 | あり | 1. 25 | 8.8 | 305 | 90 |
| 此較明2 | 70# | 30 * | _ | 戾化後 | 30 | なし | 1. 28 | 4.7 | 310 | 88 |
| 比較例3 | 90 | 10 | _ | 读化设 | 10* | なし | 1. 18 | 5.6 | 302 | 87 |
| 比較例4 | 90 | 10 | _ | 炭化級 | 50≠ | なし | t. 23 | 1.9 | 800 | 98 |
| 健果例 1 | 100 | | _ | _ | 30 | _ | 1. 21 | 2. 3 | 307 | 97 |
| 從表例 2 | _ | 190 | _ | | 30 | - 1 | 1. 28 | 7.9 | 296 | 85 |
| 従来例3 | | 10 | 90 | 黑鉛化後 | 30' | なし | 1. 05 | 6. 1 | 310 | 85 |

Vバルクノソフェーズの平均粒径(メソフェーズ小球体の平均粒径は5ヵm)

* 灭然熟鉛の平均粒径

*本発明の範囲外の条件

【0051】表1からわかるように、本発明によれば、 高密度が1,35 g/cm以上と高く充填性に優れ、さらに比 表面積が小さく、負権とした場合の放電容量と充放電効 率とに優れた。リチウムイオン二次電池負極用に適した。 黒鉛粉末が得られる。

フェーズ小球体を炭化前に混合した比較例1では、炭化 中に融者し、炭化後に粉砕したため、メソフェーズ小球 体の球形粒子が壊れ、充填性が低下し、放電容量が大き く低下し、比表面積もやや増大したので、充放電効率も 低くなった。

【0052】とれに対し、バルクメソフェーズ紛とメソー50 【0053】メソフェーズ小球体炭化物の割合が25重置

(7)

特闘2001-23637

%を超えた比較例2では、充填性が低く、放電容量が低 い上に、比表面積の大きいメソフェーズ小球体が多いた め、充放電効率も大きく低下した。

【0054】バルクメソフェーズ粉の平均粒径が小さす ぎる比較例3および大きすぎる比較例4は、いずれも充 鎮性が悪化し、放電容量が大きく低下した。また、比較 例3では、比表面論の増大により、充放電効率も著しく 低下した。

【① 055】バルクメソフェーズ粉100%を用いた従来 率は優れていたが、充壌性が悪いため、放電容量は低く なった。また、メソフェーズ小球体100%を用いた従来 例2では、充填性が低い上、比表面積が非常に大きくな ったため、放電容量と充放電のいずれも著しく低下し た。

*【①056】球形のメソフェーズ小球体の黒鉛粉末を鱗 片状の天然黒鉛と混合した従来例3では、全体の90重置 %を占める鱗片状天然黒鉛の充填性が悪いため、嵩密度 は著しく低くなったが、放電容量はその割にはよかっ た。これは鱗片状天然黒鉛は結晶性が高いためと考えら れる。また、餘片状天然巣鉛は比表面積が大きいので、 黒鉛粉末の比表面積が大きく、充放電効率は低かった。 [0057]

【発明の効果】本発明によれば、安価なタールおよび/ 例1では、基鉛紡末の比表面論は小さいので、充放電効 19 またはピッチから得られるメソフェーズを原料として、 充填性が高く、比表面積が小さい黒鉛粉末が得られる。 この黒鉛粉末は、リチウムイオン二次電池の負極材料と して好適であり、放電容量と充放電効率のどちらも良好 な負極を作製することができる。

フロントページの続き

(72)発明者 藤原 敵

東京都台東区池之繼1丁目2番18号 住友 金属工業株式会社電子部品享業部內

(72)発明者 永峰 政幸

福島県都山市日和田町高倉字下杉下1-1 株式会社ソニー・エナジー・テック都由 工場内

(72)発明者 小丸 篤雄

福島県都山市日和田町高倉字下杉下1-1 株式会社ソニー・エナジー・テック都山 工場内

(72)発明者 藤重 祐介

福島県都山市日和田町高倉字下杉下1-1 株式会社ソニー・エナジー・テック都山 工場内

Fターム(参考) 40046 EA02 EA05 EB13 EC02 EC06 EC07

> 4H058 FA03 FA08 FA40 GA16 HA03 HA13

5H003 AA02 BA01 BA03 BB01 BC01

BD02 BD04

5H014 AA01 BB01 BB06 EE08 HH01 HH06 HH08